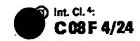
® BUNDESREPUBLIK







**PATENTAMT** 

Aktenzaichen:

P 25 40 279.3-44

Anmeldetag:

10. 18. 75

Offenlegungstag:

24. 3.77

Veröffentlichungstag der Patenterteilung:

5. 2.87

Innerhelb von 3 Monaten nech Veröffentlichung der Erteilung kann Einspruch erhoben werden

Petentinhaber:

BASF AG, 6700 Ludwigshafen, DE

@ Erfinder:

Müller-Tamm, Heinz, Dr., 6700 Ludwigshafen, DE; Frielingsdorf, Hans, Dipl.-Ing. Dr., 6702 Bed Dürkheim, DE; Merz, Gerherd, Dr., 8710 Frankenthal, DE; Gonsior, Leonhard, Dr., 6700 Ludwigshefen, DE; Gruber, Wolfgang, Dr., 6710 Frankenthal, DE

m Prūfungsverfahren entgegengeheltene Druckschriften nach § 44 PatG:

> DE-A\$ 14 42 818 DE-OS 21 49 681 DE-OS 21 03 243

(S) Verfahren zum Herstellen eines Katalysetors für die Polymerisation von Olefinen



ŀ,

# Patentanspruch I.I. von e

Verfahren zum Herstellen eines Katalysators für die Polymerisation von Olefinen, wobei man

1. zunächst ein feinteiliges Kieselsäure-Xerogel herstellt, indem man

1.1. von einem 10 bis 25 Gewichtsprozent Feststoff (berechnet als Siliciumdioxid) enthaltenden Kieselsäure-Hydrogel ausgeht.

12. aus diesem Hydrogel mittels einer organischen Flüssigkeit aus der Reihe der C<sub>1</sub>- bis C<sub>2</sub>-Alkanole und/oder C<sub>3</sub>- bis C<sub>3</sub>-Alkanole mindestens 60% des in dem Hydrogel enthaltenden Wassers extrahiert,

1.3. das dabei erhaltene entwässerte, mit der organischen Flüssigkeit behandelte Gel solange trocknet, bis bei 180°C unter einem Vakuum von 10 Torr während 30 Minuten kein Gewichtsverlust mehr auftritt (Xerogel-Bildung) 20

I.A. das so gewonnene Xerogel auf Teilchen mit einem Durchmesser von 20 bis 2000 µm bringt,

2. dann dieses Xerogel aus einer 0,05- bis 5gewichtsprozentigen Lösung von Chromirioxid in einem C<sub>3</sub>- bis C<sub>5</sub>-Alkanon oder einer 0,05- bis 15gewichtsprozentigen Lösung einer unter den Bedingungen der Stufe 3. in Chromtrioxid übergehenden Chromverbindung in einem C<sub>1</sub>- bis C<sub>4</sub>-Alkanol — wobei das jeweilige Lösungsmittel nicht mehr als 20 Gewichtsprozent Wasser enthalten darf — heraus unter Verdampfen des Lösungsmittels mit der gewünschten Menge Chrom belädt und
3. schließlich das hierbei resultierende Produkt in einem wasserfreien, Sauerstoff in einer Konzentration von über 10 Volumenprozent ent-

3. schließlich das nierbei resultierende Produkt in einem wasserfreien, Sauerstoff in einer Konzentration von über 10 Volumenprozent enthaltenden Gasstrom 10 bis 1000 Minuten auf einer Temperatur von 400 bis 1100°C hält, dadurch gekennzeichnet, daß man in Stufe I. von einem Kieselsäure-Hydrogel I.I. ausgeht, das weitgehend kugelförmig ist, einen Teilchendurchmesser im Bereich von I bis 8 mm hat und erhalten wird, indem man

A. in einen unteren Drall stehenden Strom einer wäßrigen Mineralsäure längs sowie tangential zum Strom eine Natrium-bzw. Kaliumwasserglaslösung einbringt.

B. das dabei entstehende Kleselsäure-Hydrosol in ein gasförmiges Medium tropfenförmig versprüht,

C. das versprühte Hydrosol in dem gasförmigen Medium zum Hydrogel erstarren 55 IABt und

D. das so erheltene weitgehend kugelförmige Hydrogel ohne vorherige Alterung durch Wasehen von Salzen befreit.

£Q

#### Beschreibung

Die vorliegende Erfindung betrifft ein Verfahren zum Herstellen eines Katalysators für die Polymerisation von Olefinen, wobei man

t. zunächst ein feinteiliges Kicselsäure-Xerogel herstellt, indem man

I.I. von einem 10 bis 25, vorzugsweise 12 bis 20 und insbesondere 14 bis 20 Gewichtsprozent Feststoff (berechne: als Siliciumdioxid) enthaltenden Kieselsäure-Hydrogel ausgeht,

2

1.2. aus diesem Hydrogel mittels einer organischen Flüssigkeit aus der Reihe der C<sub>1</sub>- bis C<sub>2</sub>-Alkanole und/oder C<sub>3</sub>- bis C<sub>3</sub>-Alkanole mindestens 60%, insbesondere mindestens 90% des in dem Hydrogel enthaltenden Wasser extrahiert,

I.3. das dabei erbaltene entwässerte, mit der organischen Flüssigkeit behandelte Gel solange trocknet, bis bei 180°C unter einem Vakuum von 13 Torr während 30 Minuten kein Gewichtsverluss mehr auftritt (Xerogel-Bildung) und

1.4. das so gewonnene Xerogel auf Teile mit einem Durchmesser von 20 bis 2000, insbesondere 40 his 300 um bringt,

2. dann dieses Xerogel aus einer 0,05- bis 5gewichtsprozentigen Lösung von Chromtrioxid in einem C<sub>3</sub>- bis C<sub>5</sub>-Alkanon oder einer 0,05- bis 15gewichtsprozentigen Lösung einer unter den Bedingungen der Stufe 3. in Chromtrioxid übergehenden Chromverbindung in einem C<sub>1</sub>- bis C<sub>5</sub>-Alkanol wobei das jeweilige Lösungsmittel nicht mehr als 5, Gewichtsprozent Wasser enthalten darf — heraus unter Verdampfen des Lösungsmittels mit der gewünsehten Menge Chrom belädt und

3. schließlich das hierbei resultierende Produkt in einem wasserfreien, Sauerstoff in einer Konzentration von Ober 10 Volumenprozent enthaltenden Gasstrom 10 bis 1000 Minuten auf einer Temperatur von 400 bis 1100°C hält.

Verfahren dieser Art sind in einer Reihe von Varlanten bekannt; sie führen zu Katalysatoren, die man bei der sogenannten "Phillips-Polymerisation" von Olefinen einsetzt, d. h. der Polymerisation von Olefinen bei Temperaturen von 80 bis 160°C und Olefindrücken von 0,5 bis 40 bar. Vergleiche z. B. die DE-OS 21 49 681, 14 42 818 und 21 03 243.

Die Variationen beim Herstellen der Katalysatoren werden vorgenommen, um bestimmte Ziele zu erreichen, z. B. die folgenden:

(a) Katalysatoren, die eine erhöhte Ausbeute an Polymerisat zu liefern vermögen, nämlich

(a.) Katalysatoren mit einer erhöhten Produktivität, d. h. Systeme, bei denen die Menge an gebildetem Polymerisat pro Gewichtseinhelt Katalysator erhöht ist bzw.

(a2) Katalysatoren mit einer erhöht ist bzw.

(a2) Kaialysatoren mit einer erhöhten Aktivität, d. h. Systeme, bei denen die Menge an gebildetem Polymerisat pro Gewichtseinheit Katalysator und pro Zeiteinheit erhöht ist.

(b) Katalysatoren, die ihre positiven Wirkungen auch bei relativ niedrigen Temperaturen entfalten;
— was z.B. für Trockenphasenpolymerisationen von Bedeutung sein kann.

(e) Katalysatoren, durch welche morphologischen Eigenschaften der Polymerisate in bestimmter Weise beeinflußt werden, etwa im Sinne einer einheitlichen Korngröße und/oder eines hohen Schottigewichtes; — was z. B. für die technische Beherrschung der Polymerisationssysteme, die Aufarbeitung der Polymerisate und/oder die Verarbeitbarkeit der Polymerisate von Bedeutung sein kann.



(d) Katalysatoren, die es ermöglichen, auch in Abwesenheit von Molekulargewichtsreglern, wie Wasserstoff, relativ niedermonokulare Polymerisate zu erhalten, d.h. Polymerisate mit einem relativ hohen Schmelzindex (= leichtere Verarbeitbar- 5

(e) Katalysatoren, die auf spezielle Polymerisationsverfahren zugeschmitten sind; etwa solche, die z. B. entweder auf die spezifischen Besonderheiten der Suspensionspolymerisation oder auf die spezifi- 10 schen Besonderheiten der Trokkenphasenpolymerisation abgestimmt sind.

Nach den bisherigen Erfahrungen gibt es unter den mannigfachen Zielen etliche Ziele, die man durch Modi- 15 fikationen beim Herstellen der Katalysatoren nur dann erreichen kann, wenn man andere Ziele zurücksetzt.

So ist es zum Herstellen leicht verarbeitbarer Olefinpolymerisate. d.h. Polymerisaten mit niedriger Schmelzviskosität, bisher erforderlich gewesen bei rela- 20 man liv extrem hohen Polymerisationstemperaturen und/ oder in Gegenwart relativ sehr großer Mengen von Wasserstoff als Molekulargewichtsregler zu arbeiten. An gravierenden Nachteilen hierdurch ergeben sich z. B. Verkrussungen an den Reaktoroberflächen durch 25 Polymerisat, Entstehung staubförmigen Polymerisats und/oder geringe Produktivität des Katalysators, die es ihrerseits erforderlich machen kann, daß die dann relativ großen Mengen an Katalysatorbestandteilen im Polymerisat in einem zusätzlichen Verfahrensschritt entfernt 30 werden müssen.

Der vorliegenden Erfindung lag u. a. die Aufgahe zugrunde, einen Katalysator aufzuzeigen, mit dem es gelingt, leicht verarbelibare Olefinpolymerisate herzustellen unter Vermeidung oder starker Verminderung der 35 nen das Folgende zu sagen: geschilderten Nachteile.

Es wurde gefunden, daß die gestellte Aufgabe gelöst werden kann mit einem Katalysator, bei dessen Herstellung im Rahmen des eingangs definierten Verfahrens man als Ausgangsmaterial ein Kieselsäure-Hydrogel 40 wählt, das weitgehend kugelförmig und auf spezielle Weise hergestellt worden ist.

Gegenstand der vorliegenden Erfindung ist dementsprechend ein Verfahren zum Herstellen eines Katalysators für die Polymerisation von Olefinen, wobei man

1. zunächst ein feinteiliges Kieselsäure-Xerogel herstellt, indem man

1.1. von einem 10 bis 25, vorzugsweise 12 bis 20 und insbesondere 14 bis 20 Gewichtsprozen: Festatoff 50 (berechner als Silieiumoxid) enthaltenden Kieselsäure-Hydrogel ausgeht,

1.2 aus diesem Hydrogel mittels einer organischen Flüssigkelt aus der Reihe der Ci- bis Ci-Alkanole und/oder C3- bis C3-Alkanole mindestens 60%, ins- 55 besondere mindesiens 90% des in dem Hydrogel enthaltenden Wassers extrahiert.

1,3, das dabei erhaltene entwässerte, mit der organischen Flüssigkeit behandelte Gel solange trocknet. his hei 180°C unter einem Vakuum von 10 Torr 60 während 30 Minuten kein Gewichtsverlust mehr aufiritt (Xerogel-Bildung) und

1.4. das so gewonnene Xcrogel auf Teile mit einem Durchmesser von 20 bix 2000, insbezondere 40 bis 300 µm hringt.

2. danu dieses Xerogel aus einer 0,05- bis 5gewichtsprozentigen Lösung von Chromurioxid in einem C3- bis C5-Alkanon oder einer 0,05- bis 15gewichtsprozentigen Lösung einer unter den Bedingungen der Stufe 3. in Chromtrioxid übergehenden Chromverbindung in einem C1- bis C4-Alkanol wobei das jeweilige Lösungsmittel nicht mehr als 20. vorzugzweise nicht mehr als 5, Gewichtsprozent Wasser enthalten darf - heraus unter Verdampfen des Lösungsmittels mit der gewünschten Menge Chrom beliedt und

3. schließlich das hierbei resultierende Produkt in emem wasserfreien, Sauerstoff in einer Konzentration von Ober 10 Volumenprozent enthaltenden Gasstrom to bis 1000 Minuten auf einer Tempera-

tur von 400 bis 1100°C hālt.

Das erfindungsgemäße Verfahren ist dadurch gekennzeichnet, daß man in Stufe I. von einem Kieselsäure-Hydrogel I.I. ausgeln, das weitgehend kugelförmig ist, einen Teilchendurchmesser im Bereich von I bis 8. insbesondere 2 bis 6 mm hat und erhalten wird, indem

A. in einen unter Drall stehenden Strom einer wäßrigen Mineralsäure längs sowie sangensial zum Strom eine Natrium-bzw. Kaliumwasserglaslösung

B. das dabei entstehende Kieselsäure-Hydrosol in ein gasförmiges Medium tropfenförmig versprüht. C. das versprühte Hydrosol in dem gasförmigen Medium zum Hydrogel erstarren läßt und

D. das so erhaltene weitgehend kugelförmige Hydrogel ohne vorherige Alterung durch Waschen von Salzen befreit.

Zu dem erfindungsgemäßen Verfahren ist im einzel-

## 1. Erste Stufe

I.I. Charakteristisch für diese Stufe und für den Erfolg des erfindungsgemäßen Verfahrens in hohem Grad maßgebend ist, daß ein Kieselsäure-Hydrogel eingesetzt wird das einen relauv hohen Feststoffgehalt hat, weitgehend kugelförmig ist und insbesondere - auf eine spezielle Weise hergestellt worden ist.

Diese spezielle Weise der Herstellung ist in ihren Unierstufen A. bis C. bekannt. Es wird hierzu verwiesen auf die deutsche Offenlegungsschrift 21 03 243, dort insbesondere auf Seite 3, letzier Absatz bis Seite 7, dritter Absatz sowie Beispiel I. Das dort Dargelegie und unier die im kennzeichnenden Teil der vorliegenden Erfindung gegebenen Definitionen Fallende wird auf dem Weg über das Zitat zum Bestandteil der Offenbarung der vorliegenden Anmeldung gemacht.

Die Unterstufe D. d. h. das Waschen des Hydrogels ist an sich mit keiner Besonderheit verbunden; es kann z.B. zweckmäßigerweise erfolgen nach dem Gegenstromprinzip mlı bis zu 80°C warmem und schwach ammoniakalischem (pH-Wert bis etwa 10) Wasser.

1.2. Die Extraktion des Wassers aus dem Kieselsäure-Hydrogel mittels der oben bezeichneten organischen Flüssigkeit kann in übliehen Extraktiousvorrichtungen erfolgen. Geeignete Vorrichtungen sind z. B. Säulenextraktoren. Als organische Flüssigkeit haben sich aus der Reihe der Alkanole die folgen-



den (nach abnehmender Wirksamkeit - nicht Jedoch nach abnehmender Wirtschaftlichkeit - geordnet) bewährt: tert-Butanol, î-Propanol, Äthanol und Methanol. Aus der Reihe der Alkanone - die insgesamt gegenüber dem Alkanolen zu bevorzugen sind - hat sich vor allem Aceton bewährt. Es versteht sich von selbst, daß die organische Flüssigkeit aus einem oder mehreren der in Betracht kommenden Individuen bestehen kann, wobei in jedem Fall die Flüssigkeit vor dem Extrahieren weniger 10 als 5 und vorzugsweise weniger als 3 Gewichtsprozeni Wasser enthalten sollte.

1.3. Die Überführung des mit der organischen Flüssigkeit behandelten Gels in das Xerogel (Trocknung) kann wiederum in einschlägig Oblichen 15 Trocknungsvorrichtungen erfolgen. Dabei erhält man die besien Ergebnisse, wenn man bei Produkttemperaturen von 30 bis 140°C und Drücken von 1 bis 760 Torr trocknet, wobei man - aus Gründen des Dampfdruckes - einer steigenden Temperatur 20 auch einen steigenden Druck zuordnen sollte et vice versa. Durch strömende Schleppgase, etwa Stickstoff, kann der Trocknungsvorgang - insbesondere bei relativ hohen Drücken - beschleunigt

1.4. Das Gewinnen von Xerogel-Teilchen mit einem bestimmten Durchmesser ist an sich mit keiner Besonderheit verbunden. Es kann z.B. in einfacher Weise erfolgen indem man das aus Stufe 1.3. erhaltene Produkt mahlt und durch Sieben fraktioniert.

2. Zweite Stufe

Beim Beladen des Xerogels mit der Chromkomponente kann man zweckmäßigerweise so verfahren, 35 daß man das Xerogel in einer Lösung von Chromtrioxid oder einer unter den Bedingungen der Stufe (3) in Chromtrioxid Obergehenden Chromverbindung suspendiers (wobei die Mengen so gewählt werden, daß das gewünschte Mengenverhältnis 40 Xerogel: Chrom sich ergibt) und unter dauernder möglichst homogener Durchmischung des Ansatzes dessen flüssige Bestandteile - also Alkanon bzw. Alkanol sowie gegebenenfalls Wasser - abdampft. Hierbei ist es am zweckmäßigsten, bei 45 Temperaturen von 20 bis 150°C und Drücken von 10 bis 760 Torr zu arbeiten. Nicht kritisch ist, wenn das mit der Chromkomponente beladene Xerogel noch eine gewisse Restfeuchte enthält (flochtige Bestandteile nicht mehr als 20, insbesondere nicht 50 mehr als 10 Gewichtsprozent, bezogen auf das Xerogel). - Im gegebenen Zusammenhang geeignete Chromkomponenten sind vor allem Chromtrioxid sowie Chromhydroxid, ferner lösliche Salze des anorganischen Säure, wie Acetat, Oxalat, Sulfat, Niıraı; besonders geeignei sind solche Salze derartiger Säuren, die beim Aktivieren rückstandsfrei in Chrom (VI) Obergehen. Auch können Chromverbindungen in Form von Chelaten eingesetzt wer- 60 den, wie Chromacetyiacetunai.

# 3. Drine Stufe

Diese Stufe dient der Aktivierung des Katalysators; 65 sie kann in einschlägig üblicher Weise durchgef0hrt werden, d. h. insbesondere unter Bedingungen, die gewährleisten, daß im fertigen Katalysator das

Die erfindungsgemäß hergestellien Katalysaioren sind für die Homo- und Copolymerisation von Olefinen, etwa Cz- bis Cs-a-Monoolefinen, geeignet; sie sind vor allem bei der Polymerisation von Äthylen von großem Vorteil. Die Polymerisation selbst kann in einschlägig Oblicher Weise erfolgen (vgl. dazu etwa die deutsche Patentschrift 10 51 004 grundlegenden Inhalts sowie die dazu bekanntgewordenen Weiterentwicklungen), wobei insbesondere in Suspension sowie in Trockenphase gearbeitet werden kann. Im allgemeinen ist dabei die Mitverwendung von Wasserstoff als Molekulargewichtsregler nicht erforderlich, obwohl man gewünschtenfalls auch solche Regler in relativ sehr kleinen Mengen mitverwenden kann.

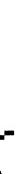
Bei der Polymerisation von Olefinen mittels der erfindungsgemäß hergestellten Katalysatoren läßt sich ein erheblicher Vorteil noch dadurch erreichen, daß diese Katalysatoren mit einer besonders hohen Produktivität erhalten werden können. Die Katalysatorbestandteile im Polymerisat sind dann so gering, daß sie dors nicht stören und ihre Entfernung – wozu ein eigener Arbeitsgang erforderlich wäre – im allgemeinen entfallen kann.

#### Beispiel

#### Herstellung des Kieselsäure-Xerogels

Es wird eine in der Figur der deutschen Offenlegungsschrift 21 03 243 dargestellte Mischdüse mit folgenden Daten benutzt: Der Durchmesser der zylindrischen, aus einem Kunststoffschlauch gebildeten Mischkammer beträgt 14 mm, die Mischraumlänge (einschließlich Nachmischstrecke) 350 mm. Nahe der surnseitig verschlossenen Eintrittsseite der Mischkammer ist eine tangentiale Einlaufbohrung von 4 mm Durchmesser für die Mineralsäure angebracht. Es schließen sich vier weitere Bohrungen mit ebenfalls 4 mm Durchmesser und gleicher Einlaufrichtung für die Wasserglaslösung an, wobei der Abstand der Bohrungen voneinander, in Längsrichtung der Mischkammer gemessen. 30 mm beträgt. For die primäre Mischzone ist demnach das Verhältnis von Länge zu Durchmesser etwa gleich 10. Für die sich anschlie-Bende sekundäre Mischzone liegt dieses Verhältnis bei 15. Als Spritzmundstück wird ein flachgedrücktes, leicht nierenförmig ausgebildetes Rohrstück über das Ausirittsende des Kunstsioffschlauches geschoben.

Beschickt wird diese Mischvorrichtung mit 325 l/h dreiwertigen Chroms mit einer organischen oder 55 33gewichtsprozentiger Schwefelsäure von 20°C mit einem Betriebsdruck von ca. 2 et a sowie 1100 l/h Wasserglaslösung (hergestell: aus technischem Wasserglas mit 27 Gew.-% SiO2 und 8 Gew.-% Na2O durch Verdonnung mit Wasser) mit einem Litergewicht von t,20 kg/l und einer Temperatur von ebenfalts 20°C mit einem Druck von ebenfalls ca. 2 atll. In der mit dem Kunststoffschlauch ausgekleideten Mischkammer wird durch fortschreitende Neutralisation ein unbeständiges Hydrosol mit einem pH-Wert zwischen 7 und 8 gebildet, das bis zur vollständigen Homogenisierung noch etwa 0,1 Sekunden in der Nachmischzone verbleibt, bevor es durch das Düsenmundstock als fächerförmiger Flüssigkeitsstrahl in die Atmosphäre gesprizzi wird. Der Strahl zer-



45

中本権の任うのできたが、ためられてきなどの行うの時間の

teilt sieh während des Fluges durch die Luft in einzelne Tropfen, die infolge der Oberflächenspannung in eine weitgehend kugelige Form übergehen und die noch während ihres Fluges innerhalb ca. einer Sekunde zu Hydrogel-Kugeln erstarren. Die Kugeln haben eine glatte Oberfläche, sind glasklar, enthalten eiwa 17 Gew. % SiO<sub>2</sub> und haben folgende Kurventeilung:

>8 mm 10 Gew.-% 6—8 mm 45 Gew.-% 4—6 mm 34 Gew.-% <4 mm 11 Gew.-%

(Die Kornverreilung kann durch Verwendung anderer Düsenmundsrücke beliebig varilers werden.)

Die Hydrogel-Kugeln werden am Ende ihres Fluges in einem Waschturm aufgefangen, der nahezu vollständig mit Hydrogel-Kugeln gefüllt ist, und in dem die Kugeln sofort ohne Alterung mit ea. 50°C warmem, schwach ammoniakalischem Wasser in einem kontinuierlich verlaufenden Gegenstromprozeß salzfrei gewaschen werden.

Durch Sieben isoliert man die Kugeln, die einen Durchmesser im Bereich von 2 bis 6 mm haben und füllt 112 kg dieser Kugeln in ein Extraktionsfaß mit Zulauf an 25 der Oberseite, einem Siebboden und einem sehwanenhalsförmigen Überlauf, welcher an der Faßunterseite angeschlossen ist und den Flüssigkeitsstand im Faß so hoch hält, daß die Hydrogel-Kugeln vollkommen mit Flüssigkeit bedeckt sind. Dann läßt man solange Äthanol mit einer Geschwindigkeit von 60 l/h zulaufen, bis die Dichte des am Überlauf austretenden Äthanol-Wassergemisches bis 0,826 g/cm³ gesunken ist; es sind dann etwa 95% des in dem Hydrogel enthaltenden Wassers extrahiert.

Die dabei erhaltenen Kugeln werden dann so lange getrocknet (12 Stunden bei 120°C unter einem Vakuum von 15 mm Hg), bis bei 180°C unter einem Vakuum von 10 Torr während 30 Minuten kein Gewichtsverlust mehr auftritt.

Anschließend werden die getrockneien Kugeln gemahlen und durch Sieben die Xerogel-Teile isoliert, die Durchmesser von 40 bis 300 µm haben

## Herstellung des Katalysators

15 kg des oben beschriebenen Xerogels und 40 Liter einer 4, I gewichtsprozentigen Lösung von Chrom(III)-nitrat-9-hydrat werden in einen Doppelkonusmischer gefüllt. Unter Rotation des von außen mit 50 Dampf auf 130°C beheizten Mischers wird dann im Wasserstrahlvakuum das Äthanol abdestilliert.

Das dabei resultierende Produkt wird in einem Fließbett, welches von Luft durchströmt wird. für 6 Stunden auf eine Temperatur von 900°C erhitzt und dann wieder 55 abgekühlt. Ab 150°C wird das Fließbett von Stickstoff durchspült. um Sauerstoffspuren (die bei der Polymerisation stören) zu beseitigen.

## Polymerisation

Es wird gearbeitet mit einem der kontinuierlichen Polymerisation von Äthylen üblichen Reaktor, dessen Reaktionsraum aus einem Rohrkreis von 20 m³ Inhalt besteht. Der Reaktionsraum ist gefüllt mit einer 40gewichtsprozentigen Suspension von Polyäthylen in Isobutan, die durch eine Propellerpumpe so rasch umgepumpt wird, daß eine surbulente Strömung vorhanden

ist. In dem Reaktor wird eine Temperatur von 105°C aufrechterhalten.

Im Zuge der kontinuierlichen Polymerisation brings man st\u00fandlich 120 g des Katalysators ein und h\u00e4lt einen \u00e4thylenpartialdruck von 10 bar aufrecht.

Auf diese Weise entstehen stündlich 1535 kg grießförmiges Polyäthylen, die aus dem Reaktor ausgesehleuss werden. Das Polyäthylen hat einen Hochbelasungs-Schmelzindex von 60 g/10 min (nach ASTM D 1238) to und einen Aschegehalt von eiwa 80 ppm.

## Vergleichsversuch A

Die Herstellung des Katalysators und die Polymerisa1s tion erfolgen in Identität mit dem Belspiel, mit der einzigen Ausnahme, daß ein im Handel erhälillehes, zur Herstellung von Katalysatoren für die Olefinpolymerisation
bestimmtes Xerogel als Ausgangsmaterial für die Herstellung des Katalysators dient.

In diesem Falle wird ein Polyäthylen erhalten, das einen Hochbelastungs-Schmelzindex von 35 g/10 min (nach ASTM D 1238) und einen Aschegehalt von 270 ppm hat.

#### Vergleichsversuch B

Das Beispiel wurde in Identität wiederholt, mit der einzigen Ausnahme, daß zur Herstellung des Katalysators in Stufe t. als Ausgangsstoff 1.t. nicht das dort beschriebene Kieselsäure-Hydrogel eingesetzt wurde, sondern die gleiche Menge eines den gleichen Gehalt an Feststoff (berechnet als SiO<sub>2</sub>) aufweisenden Kieselsäure-Hydrogels, das gemäß der DE-OS 2149681, Beispiel I, Absatz I, erhalten worden war.

Bei dieser Arbeitsweise entstanden stündlich 960 kg grießförmiges Polyethylen mit einem Hochbelastungs-Schmelzindex von 40 g/10 min (nach ASTM D 1238) und einem Aschegehalt von etwa 125 ppm.

